© EPODOC / EPO

PN - JP2000220737 A 20000808

PD - 2000-08-08

PR - JP19990023263 19990129

OPD - 1999-01-29

TI - HYDRAULIC CONTINUOUSLY VARIABLE TRANSMISSION

IN - SAKAMOTO NORIHIKOJOZAKI TAKEAKI;UGI KATSUOMIŞHIODA KATSUYUKI

PA - YANMAR DIESEL ENGINE CO

IC - F16H61/42; F15B11/02; F16H39/04; F16H61/44

O WPI / DERWENT

 Hydraulic stepless transmission of tractor, performs speed change by controlling flow rate of variable capacity type hydraulic pump and suction amount of hydraulic fluid of variable capacity type hydraulic motor

PR - JP19990023263 19990129

PN - JP2000220737 A 20000808 DW200051 F16H61/42 021pp

PA - (YANM) YANMAR DIESEL ENGINE CO

IC - F15B11/02;F16H39/04;F16H61/42;F16H61/44

- AB JP2000220737 NOVELTY The stepless transmission comprises an axial type variable capacity hydraulic pump (21), a fixed capacity hydraulic motor (22) and a variable capacity hydraulic motor (23). Speed change is carried out by controlling the flow rate of the variable capacity type hydraulic pump and the amount of suction of the hydraulic fluid of the variable capacity type hydraulic motor.
 - DETAILED DESCRIPTION The oil path boa82) which connects mutually the hydraulic pump and the motors is integrated so that the closed oil pressure path is shared. The fixed capacity hydraulic motor is arranged in tandem with the hydraulic pump and the variable capacity hydraulic motor is arranged in the same surface of the oil path board in the opposite side.
 - USE For the hydraulic stepless transmission used in tractor, combine harvester, rice planting machine, watercraft, power shovel, crane, bulldozer, etc.
 - ADVANTAGE Mounting property such as the operation machine of the transmission improves. A compact transmission with a large change gear ratio is achieved. Eliminates oil piping between hydraulic pump and motors. Enlarges the freedom of connection from hydraulic pump and improves the assembly property.
 - DESCRIPTION OF DRAWING(S) The figure shows a side sectional view of the transmission.
 - Variable capacity hydraulic pump 21
 - Fixed capacity hydraulic motor22
 - Variable capacity hydraulic motor 23
 - Oil path board 32
 - (Dwg. 5/31)

OPD - 1999-01-29

AN - 2000-555140 [51]

© PAJ / JPO

none

none

none	none	none

PN - JP2000220737 A 20000808

PD - 2000-08-08

AP - JP19990023263 19990129

IN - UGI KATSUOMNOZAKI TAKEAKISAKAMOTO NORIHIKOHIODA KATSUYUKI

PA - YANMAR DIESEL ENGINE CO LTD

TI - HYDRAULIC CONTINUOUSLY VARIABLE TRANSMISSION

PROBLEM TO BE SOLVED: To reduce the size of a hydraulic continuously variable transmission, and reduce a cost in the transmission installed with two hydraulic motors together to an axial type hydraulic pump so as to circulate hydraulic oil in a closed oil hydraulic circuit.

- SOLUTION: A variable capacity hydraulic pump21, a first hydraulic motor 22 and a second hydraulic motor 23 are arranged on a central section 32, thereby a HST type transmission 10 is constituted. Both the first hydraulic motor 22 and the second hydraulic motor 23 are formed in a variable capacity type, and gear change is made by capacity control. The first hydraulic motor22 is formed in a variable capacity type, the second hydraulic motor 23 is formed in a fixed capacity type, and changing gear operation is performed by controlling the capacity of the first hydraulic motor 22. Either or both the first hydraulic motor and the second hydraulic are formed as a double variable capacity hydraulic motor.
- F16H61/42 ;F15B11/02 ;F16H39/04 ;F16H61/44

none

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2000-220737 (P2000-220737A)

(43)公開日 平成12年8月8日(2000.8.8)

(51) Int.Cl.7		識別記号	FΙ		:	f-7]-ド(参考)
F16H	61/42		F16H	61/42	Α	3H089
F15B	11/02			39/04		3 J O 5 3
F16H	39/04			61/44	В	
	61/44		F 1 5 B	11/02	Z	

審査請求 未請求 請求項の数13 OL (全 21 頁)

(21)出願番号	特願平11-23263	(71)出願人	000006781	
			ヤンマーディーゼル株式会社	
(22)出願日	平成11年1月29日(1999.1.29)		大阪府大阪市北区茶屋町1番32号	
		(72)発明者	宇城 克臣	
			大阪府大阪市北区茶屋町1番32号 ↑	アンマ
			ーディーゼル株式会社内	
		(72)発明者	野崎 豪朗	
			大阪府大阪市北区茶屋町1番32号 ↑	ヤンマ
			ーディーゼル株式会社内	
		(74)代理人	100080621	
1	•		弁理士 矢野 寿一郎	
-		1		

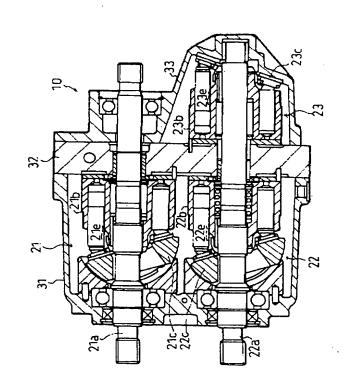
最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 油圧式無段変速機

(57)【要約】

【課題】 アキシャル型油圧ポンプに対し、2つの油圧 モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設し た油圧式無段変速機において、小型化と低コスト化を課 題とする。

【解決手段】 可変容量式油圧ポンプ21、第1油圧モータ22、第2油圧モータ23をセンタセクション32に配設し、HST式変速機10を構成した。第1油圧モータ22、第2油圧モータ23ともに可変容量形とし、容量制御により変速を行う。第1油圧モータ22を可変容量形とし、第1油圧モータ22の容量の制御により変速操作を行う。第1油圧モータ83、第2油圧モータ84のどちらか一方もしくは両方を二段可変容量形油圧モータとする。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 アキシャル型油圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、

該アキシャル型油圧ボンプは可変容量型油圧ボンプと し、油圧モータの1個を固定容量型油圧モータに、他の 1個を可変容量型油圧モータに構成して、可変容量型油 圧ポンプの吐出量と前記可変容量型油圧モータの作動油 の吸い込み量を制御することにより変速することを特徴 とする油圧式無段変速機。

【請求項2】 アキシャル型油圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、

アキシャル型油圧ポンプと定容量形油圧モータと可変容量型油圧モータとを、閉油圧通路で互いに連通する油路板を共有するように一体化したことを特徴とする油圧式無段変速機。

【請求項3】 アキシャル型油圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、

アキシャル型油圧ポンプと可変容量型油圧モータとを油路板の同一面に、定容量形油圧モータを反対面にそれぞれタンデムに構成したことを特徴とする請求項1または 請求項2記載の油圧式無段変速機。

【請求項4】 アキシャル型油圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、

アキシャル型油圧ボンプと可変容量型油圧モータとを油路板の同一面に、定容量形油圧モータを該油路板の反対面に構成し、一体成形され、油路板に貫通した出力軸を前記可変容量型油圧モータと定容量形油圧モータが共有することを特徴とする油圧式無段変速機。

【請求項5】 可変容量型油圧ボンプに対し、2個の油 圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設 した油圧式無段変速機において、

油圧モータの1個を固定容量型油圧モータに、他の1個を可変容量型油圧モータに構成して、可変容量型油圧モータの作動油の吸入排出方向を可逆に構成したことを特徴とする油圧式無段変速機。

【請求項6】 アキシャル型油圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、一個の可変容量型油圧ボンプと2個の可変容量型油圧モータとを一つの油路板を共有して一体化したことを特徴とする油圧式無段変速機。

【請求項7】 アキシャル型油圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、

一個の可変容量型油圧ポンプと一個の可変容量型油圧モータの取付けハウジングを共通化して、油路板の片面に

配設し、該油路板の反対面に一個の可変モータを構成したことを特徴とする油圧式無段変速機。

【請求項8】 アキシャル型油圧ポンプに対し、2個の 可変容量型油圧モータとを閉油圧回路内で作動油が循環 するように併設した油圧式無段変速機において、

2つの可変油圧モータを油圧閉回路内でタンデムに構成 したことを特徴とする油圧式無段変速機。

【請求項9】 アキシャル型油圧ポンプにより2個の可変容量型油圧モータを駆動する油圧式無段変速機において、

2つの油圧モータの下限の容量がそれぞれ異なるように、斜板角度の下限を設定し、該油圧モータをそれぞれ上限及び下限の2段階の容量調節を行なうことを特徴とする油圧式無段変速機。

【請求項10】 アキシャル型油圧ポンプにより2個の油圧モータを駆動する油圧式無段変速機において、

2個の油圧モータの斜板角度の最小値を2種設定し、最大と最小をそれぞれ組み合わせ、4種の容量を設定したことを特徴とする油圧式無段変速機。

【請求項11】 一つのアキシャル型油圧ボンアに対し、2個の可変容量型油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧無段変速機において、2個の油圧モータの斜板角度の最小値を2種設定し、該斜板は、油圧ピストンまたは電動アクチュエータ等の駆動機構で駆動され、最小・最大の2位置設定でき、操作ハンドルの4位置に対応させて4種の容量を設定したことを特徴とする油圧式無段変速機。

【請求項12】 アキシャル型油圧ボンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧無段変速機において、

可変容量型ポンプの斜板位置がプラス方向最大位置あるいはマイナス方向最大位置に達した後に、可変容量型モータの斜板位置を最大位置に操作可能に構成したことを 特徴とする油圧式無段変速機。

【請求項13】 アキシャル型油圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧無段変速機において、

1個のモータを可変容量型油圧モータとし、他の1個を 斜板角度の上限・下限の2段階の容量調節を可能な方式 の油圧モータとすることを特徴とする油圧式無段変速 機。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、トラクタ、コンバイン、田植機、船舶、パワーショベル、バックホウ、ドラグライン、クラムシェル、クレーン、ショベルローダー、ブルドーザー、スクレーパー、グレーダー、ロードローラー、タイヤローラー、クローラーキャリヤ等に搭載される油圧式無段変速機の構成に関する。

[0002]

【従来の技術】従来、農業用トラクター等の作業車両の 走行用動力伝達装置はエンジンの出力回転数をギヤなど で一種類の速比で減速して駆動輪等に動力を伝達する と、エンジンの出力と回転数の関係を示す図29からわ かるように、作業領域である低速での出力が小さいため に、従来は複数段の速比をクラッチにより選択嵌合する ようになっている。つまり、低速度での作業時には減速 比を大きくとり、高速度での路上走行時には減速比を小 さくとることによって、変速による車速とエンジンの出 力の関係を示す図28に示すように低速、高速にかかわ らずエンジンの最大出力を利用できるようにしている。 しかし、この方法によっても利用できるのは図30に斜 線で示した領域であるため。作業速度によっては最大出 力を利用できないことになるばかりか、作業中に負荷が 増加してエンジン回転が下がりストールすることを防ぐ ために作業中に速度比の切換が必要になる。この速度比 の切換には駆動力伝達までにタイムラグが発生するた め、この間の車両速度の急速な低下による作業精度の悪 化や切換時のショックの発生による乗り心地の悪化など 総合的な作業能率の悪化につながる。また、エンジン出 力をできるだけ有効に利用しようとすると速度比の段数 を多くすることが有効であるが、この場合には製造コス トの上昇やサイズの増加、メカニカルロスの増加を招 き、また切換の頻度が増加するため、無制限に速度比の 段数を増やすことはできない。そこで、これに対して可 変容量型油圧ポンプと定容量式油圧モータを組み合わせ た油圧式無段変速機を(HST式変速機)を用いること により、速度比を無段階に変化させることのできる動力 伝達装置もある。これにより、作業中の変速による作業 精度の悪化やショックの発生を防止することができる が、HST式変速機を用いた変速による出力トルクと出 **力回転の関係を示す図31に示すようなトルク特性から** HST式変速機の出力トルクおよび出力回転数最大値N bと出力トルク最大時回転数Naの比Nb/Naは約 1.5~2.0である。これでは高速走行時に対する作 業時の一般的な速度比3.5~4.0を満足することが できないので、ギヤとクラッチによる2ないし3段階の 速度比切換を併用することが一般的に行われている。こ のような動力伝達装置は構造が複雑になり製造コストの 上昇を招くばかりか、速度比の切換時のショックがあ る。

【0003】また、コンバインの変速装置においては、作業中の変動する負荷に対して、一定した駆動速度が要求されるため、円滑な変速操作が可能な変速装置が要求される。田植機においては、負荷の急激に変動する走行状況下で、車両速度を一定にして作業を行う必要があり、急激な車両速度の低下は作業精度の悪化をもたらす。このため、同様に円滑な変速操作が可能な変速装置が要求される。

【0004】また、船舶等に搭載される変速装置におい

ても同様に上記の問題がある。漁船等は、漁場での操業 には、漁船の操縦性能が問われ、旋回性能および推進機 関の発停前後進の操作が簡単で速く確実なことが要求される。漁場での移動、巻網の投網などには高速力が、引 網には曳網(えいもう)力が要求される。変速装置に は、変速範囲の広い変速装置が必要であり、該変速装置 の変速を円滑に行う必要がある。

【0005】また、広場の整地仕上げ、道路や側溝の建設、砂利道の補修、除雪作業などに使用される建設機械においても同様である。パワーショベル、バックホウ、ドラグライン、クラムシェル、クレーン、ショベルローダー、ブルドーザー、スクレーパー、グレーダー、ロードローラー、タイヤローラー、クローラーキャリヤ等においても、作業時には高荷重を受けながら、徐行する必要があり、作業現場間では迅速に移動する必要がある。【0006】

【発明が解決しようとする課題】従来の技術では、機械式変速機を用いる場合も、HST式変速機を用いる場合もクラッチおよびギヤによる変速段を備える必要が急速に低下し、作業精度および作業車の乗り心地が悪化する。また、HST式変速機により、高速走行時に対する作業時の一般的な速度比3.5~4.0を実現するためには、HST式変速機のモーター容量をボンプ最大容量に対して約2倍程度大きくする必要がある。しかし、モーターの容量を大きくするかのには該モーターを大型にする必要があり、ポンプおよびモーターの部品の共用が困難となり、製造コストが増す。また、大容量のモータは高回転に不利であり、また、大型化するため、搭載性が低下する。

【0007】また、農業機械は1年のうちその作業の適期間にしか使われず、工場のように毎日同じ機械を熟練した運転者が使うのと異なる。さらに田畑の土壌条件が一つ一つ違うように、機械の使用条件が少しずつ異なっている。このためいろいろな条件に適合できるとともに、慣れない運転者も容易にとり扱うことができるものが必要である。とくに日本のように兼業農家が大部分で、農業従事者に比較的婦人や老人が多い国では、操作が簡単かつ容易な機械が望まれている。

[0008]

【課題を解決するための手段】上記の課題を解決すべく、次のような手段を用いるものである。まず、請求項1に記載のごとく、アキシャル型油圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、該アキシャル型油圧ポンプは可変容量型油圧ボンプとし、油圧モータの1個を固定容量型油圧モータに、他の1個を可変容量型油圧モータに構成して、可変容量型油圧ポンプの吐出量と前記可変容量型油圧モータの作動油の吸い込み量を制御することにより変速するように構成した。

【0009】請求項2に記載のごとく、アキシャル型油 圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作 動油が循環するように併設した油圧式無段変速機におい て、アキシャル型油圧ポンプと定容量形油圧モータと可 変容量型油圧モータとを、閉油圧通路で互いに連通する 油路板を共有するように一体化した。

【0010】請求項3に記載のごとく、アキシャル型油 圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、アキシャル型油圧ポンプと可変容量型油圧モータとを油路板の同一面に、定容量形油圧モータを反対面にそれぞれタンデムに構成した。

【0011】請求項4に記載のごとく、アキシャル型油圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、アキシャル型油圧ポンプと可変容量型油圧モータとを油路板の同一面に、定容量形油圧モータを該油路板の反対面に構成し、一体成形され、油路板に貫通した出力軸を前記可変容量型油圧モータと定容量形油圧モータが共有する。

【0012】請求項5に記載のごとく、可変容量型油圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、油圧モータの1個を固定容量型油圧モータに、他の1個を可変容量型油圧モータに構成して、可変容量型油圧モータの作動油の吸入排出方向を可逆に構成した。

【0013】請求項6に記載のごとく、アキシャル型油 圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作 動油が循環するように併設した油圧式無段変速機におい て、一個の可変容量型油圧ポンプと2個の可変容量型油 圧モータとを一つの油路板を共有して一体化した。

【0014】請求項7に記載のごとく、アキシャル型油 圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、一個の可変容量型油圧ポンプと一個の可変容量型油 圧モータの取付けハウジングを共通化して、油路板の片面に配設し、該油路板の反対面に一個の可変モータを構成した。

【0015】請求項8に記載のごとく、アキシャル型油 圧ポンプに対し、2個の可変容量型油圧モータとを閉油 圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段 変速機において、2つの可変油圧モータを油圧閉回路内 でタンデムに構成した。

【0016】請求項9に記載のごとく、アキシャル型油 圧ポンプにより2個の油圧モータを駆動する油圧式無段 変速機において、2個の油圧モータの斜板角度の最小値 を2種設定し、最大と最小をそれぞれ組み合わせ、4種 の容量を設定した。

【0017】請求項10に記載のごとく、アキシャル型 油圧ポンプにより2個の油圧モータを駆動する油圧式無 段変速機において、2個の油圧モータの斜板角度の最小値を2種設定し、最大と最小をそれぞれ組み合わせ、4種の容量を設定した。

【0018】請求項11に記載のごとく、一つのアキシャル型油圧ポンプに対し、2個の可変容量型油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧無段変速機において、2個の油圧モータの斜板角度の最小値を2種設定し、該斜板は、油圧ピストンまたは電動アクチュエータ等の駆動機構で駆動され、最小・最大の2位置設定でき、操作ハンドルの4位置に対応させて4種の容量を設定した。

【0019】請求項12に記載のごとく、アキシャル型油圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧無段変速機において、可変容量型ポンプの斜板位置がプラス方向最大位置あるいはマイナス方向最大位置に達した後に、可変容量型モータの斜板位置を最大位置に操作可能に構成した。【0020】請求項13に記載のごとく、アキシャル型油圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧無段変速機において、1個のモータを可変容量型油圧モータとし、他の1個を斜板角度の上限・下限の2段階の容量調節を可能な方式の油圧モータとする。

[0021]

【発明の実施の形態】次に本発明の実施の形態を説明する る。本発明は、トラクタ、コンバイン、田植機、船舶、 パワーショベル、バックホウ、ドラグライン、クラムシ ェル、クレーン、ショベルローダー、ブルドーザー、ス クレーパー、グレーダー、ロードローラー、タイヤロー ラー、クローラーキャリヤ等に搭載される変速装置の構 成に関するものであるが、本発明の一実施例としてトラ クタに搭載される変速装置を用いるものである。図1は 本発明の実施例である作業車の側面図、図2は同じく平 面図、図3は変速機の変速機構を示す模式図、図4は変 速機の操作機構の一例を示す模式図、図うは変速機の側 面断面図、図6は変速機の正面図、図7は変速機の油路 板の構成を示す平面図、図8は変速機の2つのレバーに よる操作機構を示す図、図9は変速機の1つのレバーに よる操作機構を示す図、図10は図9における操作機構 のレバー基部の構成を示す側面図、図11は同じく正面 断面図、図12は変速機の1つのレバーによる操作機構 の別構成を示す図、図13はデルタ型配置の変速機の構 成を示す正面図、図14は同じく側面図、図15は同じ く後面図、図16は同じく平面図、図17はZ型配置の 変速機の構成を示す正面図、図18は同じく側面図、図 19は同じく後面図、図20は同じく平面図、図21は 2段可変容量型油圧モータを2個用いた変速機の構成を 示す模式図、図22は可変容量型油圧モータを1個、2 段可変容量型油圧モータを1個用いた変速機の操作機構 を示す模式図、図23は2段切換容量型油圧モータの斜

板傾動手段の機構を示す模式図、図24は2段可変容量型油圧モータを2個用いた変速機の操作構成を示す模式図、図25は図24における変速機の変速段切換機構を示す模式図、図26はカムによる2段可変容量型油圧モータの操作構成を示す模式図、図27は油圧ボンプおよび油圧モータの容量変化に対する出力回転の関係を示す図、図28は一つの可変容量型油圧ボンプと二つの可変容量型油圧モータにより構成される油圧式無段変速機構を示す側面断面図、図29はエンジンの出力と回転数の関係を示す図、図30は変速による車速とエンジンの出力の関係を示す図、図31はHST式変速機を用いた変速による出力トルクと出力回転数の関係を示す図である

【0022】図1、図2を用いてロータリ耕耘機を装着 した作業車両の構成について説明する。作業車両1の後 方にはロータリ耕耘機2が接続されており、作業車両1 のエンジン3の出力の一部により、該ロータリ耕耘機2 が駆動される。この作業車両1は、前後に前輪4および 後輪5を懸架する本体の前部にボンネット6を配設し、 該ボンネット6内部にはエンジン3を配置している。ボ ンネット6の後方にはステアリングハンドルフを設けて おり、上記ステアリングハンドル7の後方にはシート8 を配設している。また、シート8の側部には主変速レバ 一が突設されている。ステアリングハンドル7およびシ ート8は、キャビン9によって覆装されている。エンジ ン3の後方には油圧式無段変速機(以下HST式変速 機)10を配設し、エンジンろからの動力を後輪うに伝 達して駆動している。ただし、操作によっては、前輪4 にも後輪5と同時に駆動力を伝達する四輪駆動とするこ とも可能である。

【0023】また、エンジン3の駆動力はHST式変速機10後端から突出したPTO軸11に伝達されて該PTO軸11を駆動し、機体後端に接続した作業機であるロータリ耕運機2を駆動するように構成している。作業車両1の後方にはロータリ耕転機2が接続されており、該ロータリ耕転機2には前記PTO軸11より駆動力が伝達され、該ロータリ耕転機2が駆動される。また、ロータリ耕転機2は作業車両に接続装置12を介して接続され、該作業車両1に備えられた昇降装置によりロータリ耕転機2の上下位置および左右の傾斜角度を調整可能に構成されている。

【0024】図3において、HST式変速機10の構成を説明する。HST式変速機10は可変容量型油圧ポンプ21、第1油圧モータ22および第2油圧モータ23により構成されている。可変容量型油圧ポンプ21は前記エンジン3に接続されており、該エンジン3の駆動力により作動油を吸入吐出する構成になっている。前記可変容量型油圧ポンプ21は油路25および油路26により前記第1油圧モータ22および第2油圧モータ23に接続されており、該可変容量型油圧ポンプ21の吐出す

る作動油により第1油圧モータ22および第2油圧モータ23が駆動される構成になっている。また、第1油圧モータ22と第2油圧モータ23は駆動力伝達機構27により接続されており、第1油圧モータ22の回転に対して第2油圧モータ23が一定の比率で回転する構成になっている。該駆動力伝達機構27はギヤ等により構成することも可能であるが、第1油圧モータ22と第2油圧モータ23には出力軸24が接続されており、第1油圧モータ22および第2油圧モータ23により発生する駆動力が出力軸24に伝達される。

【0025】上記の構成において、駆動力伝達機構27が第1油圧モータ22と第2油圧モータ23を1対1の比率で回転するように接続している場合には、可変容量型油圧ボンプ21の作動油の吐出量と第1油圧モータ22と第2油圧モータ23の作動油の吸入量の比により出力軸24における回転出力が決定される。すなわち、第1油圧モータ22と第2油圧モータ23の吸入量の和が少ない場合には出力軸24の回転数が大きくなり、第1油圧モータ22と第2油圧モータ23の吸入量の和が多い場合には出力軸24の回転数が小さくなる。このため、第1油圧モータ22と第1油圧モータ22と第1油圧モータ22と第1油圧モータ22の容量を調節し、作動油の吸入量を制御することにより、出力軸24の回転数を調節することができる。

【0026】次に二つの操作ハンドルを用いてHST式 変速装置10を操作する構成について説明する。図4に 示すごとく、可変容量型油圧ポンプ21を主変速レバー 21 aで操作し、第1油圧モータ22および第2油圧モ ータ23を副変速レバー22aで操作する場合について 説明する。エンジン3により、可変容量型油圧ポンプ2 1が駆動され、作動油が第1油圧モータ22および第2 油圧モータ23に供給され、出力軸24により接続され た第1油圧モータ22および第2油圧モータ23が駆動 される。出力軸24はディファレンシャルギヤラaを介 して後輪5を駆動する。該構成において、該可変容量型 油圧ポンプ21に主変速レバー21aを接続し、第1油 圧モータ22および第2油圧モータ23をともに副変速 レバー22aに接続している。主変速レバー21aによ り、可変容量型油圧ポンプ21の作動油の吐出量を調節 でき、副変速レバー22aにより第1油圧モータ22お よび第2油圧モータ23の容量を調節できる。すなわ ち、主変速レバー21aおよび副変速レバー22aを操 作することにより、可変容量型油圧ポンプ21の容量と 第1油圧モータ22および第2油圧モータ23の容量を 制御し、変速操作を行うことができる。これにより、高 回転に対応可能であり、変速比の範囲の広い油圧式無段 変速機構を構成できる。

【0027】また、別の構成により、第1油圧モータ2

2もしくは第2油圧モータ23のどちらか一方の油圧モ ―タを、斜板の角度を負の方向に設定することにより、 他方の油圧モータに対して吐出と排出の方向を逆転させ た場合には、第1油圧モータ22もしくは第2油圧モー タ23の容量の差により回転数が決定される。例えば、 第1油圧モータ22の斜板角度を第2油圧モータ23の 斜板角度に対して逆転させ、可変容量型油圧ポンプ21 の作動油の供給により第2油圧モータ23が駆動される ことにより、該第1油圧モータ22が油圧ポンプとして 作動するようにした場合、可変容量型油圧ポンプ21と 第1油圧モータ22が吐出する作動油を第2油圧モータ 23が吸入することとなる。すなわち、可変容量型油圧 ポンプ21の作動油の吐出に対しての第1油圧モータ2 2と第2油圧モータ23の容量の差により出力軸24の 回転出力が決定される。また、可変容量型油圧ポンプ2 1を可動斜板により容量を変化させる油圧ポンプにより 構成した場合には、該可変容量型油圧ポンプ21の可動 斜板の傾斜角により、作動油の吸入および排出方向を逆 転させることが可能であり、出力軸24の回転方向の正 転および逆転を制御することができる。

【0028】これにより、HST式変速機10において、可変容量型油圧ポンプ21に対する第1油圧モータ22および第2油圧モータ23により構成される油圧モータの容量比を大きくすることができ、該HST式変速機10の変速比の範囲を大きく構成することができる。すなわち、油圧ポンプを大型化することなく、二つの油圧ポンプである第1油圧モータ22および第2油圧モータ23により出力軸24を駆動する油圧モータを構成するため、HST式変速機10をコンパクトに構成でき、部品の共通化を行うことにより、該HST式変速機10の製造コストを低減することができる。

【0029】次にHST式変速機10の他の実施例につ いて説明する。図5乃至図7においてHST式変速機1 Oは、アキシャルピストンポンプである可変容量型油圧 ポンプ21、可変容量型の第1油圧モータ22および固 定容量式第2油圧モータ23により構成されている。可 変容量型油圧ポンプ21および第1油圧モータ22はハ ウジング31に内包されると共に、油路板32の同一面 に配設されている。また、第2油圧モータ23は可変容 <u>量型油圧ポンプ21および第1油圧モータ22が配設さ</u> れた油路板32の反対側に配設されており、該第2油圧 モータ23はハウジング33内に配設されている。すな わち、可変容量型油圧ポンプ21および第1油圧モータ 2.2は油路板3.2の前面に配設されると共に、ハウジン グ31により被装されており、第2油圧モータ23は油 路板32の後面に配設され、ハウジング33により被装 された構成となっている。

【0030】また、可変容量型油圧ポンプ21はHST式変速機10の上部に配設されており、第1油圧モータ23は該HST式変速機10

の下部に配設されている。可変容量型油圧ポンプ21は ハウジング31、油路板32およびハウジング33挿嵌 された駆動軸21a、該駆動軸21aが挿嵌され駆動軸 21aと共に回動するシリンダブロック21b、該シリ ンダブロック21bに摺動自在に挿嵌されたプランジャ 21eおよび該プランジャ21eに当接した可動斜板2 1cにより構成されている。可動斜板21cはプランジャ21eの摺動量を規制し、該可変容量型油圧ポンプ2 1の作動油の吐出量を調節可能に構成されている。油路板32には油路26および油路27が設けられており、可変容量型油圧ポンプ21は該油路26もしくは油路27より作動油を吸入し、吸入した油路とは異なる油路に作動油を吐出する。

【0031】該油路26および油路27は第1油圧モー タ22および第2油圧モータ23に接続されている。第 1油圧モータ22は可変容量型油圧ポンプ21と同様 に、ハウジング31、油路板32に挿嵌し、一端をハウ ジング33により回動自在に支持された出力軸22a、 該出力軸22aが挿嵌され出力軸22aと共に回動する シリンダブロック22b、該シリンダブロック22bに **摺動自在に挿嵌されたプランジャ22eおよび該プラン** ジャ22eに当接した可動斜板22cにより構成されて いる。出力軸22aは一体成形されており、該出力軸2 2 a は第1油圧モータ22のシリンダブロック22bお よび第2油圧モータ23のシリンダブッロク23bが挿 嵌されている。すなわち、該出力軸22aは油路板32 に貫通するとともに、該油路板32の両側においてそれ ぞれ第1油圧モータ22のシリンダブロック22bおよ び第2油圧モータ23のシリンダブッロク236を挿嵌 した構成になっている。該シリンダブッロク23bは出 力軸22aとともに回動する構成になっており、該シリ ンダブッロク23bにはプランジャ23eが摺動自在に 挿嵌されている。該プランジャ23eはハウジング33 に固設された固定斜板23cに当接している。上記の構 成により、第1油圧モータ22、油路板32および第2 油圧モータ23により決定されるHST式変速装置10 の全長を短く構成でき、該HST式変速装置10の搭載 性が向上される。

【0032】また、上記可動斜板21cおよび可動斜板22cはハウジング31の側面に設けられた斜板制御機構31aおよび斜板制御機構31bにより制御され、該可動斜板21c・22cの傾斜角が制御される。該斜板制御機構31a・31bはともにコントロールレバー41およびサーボ機構42により構成される。該油圧サーボ機構42は、サポートピストン43と、該サポートピストン43の内部に配置された摺動斜板角度制御バルブ44を摺動することにより、油圧にサポートピストン43が摺動し、該サポートピストン43により、可動斜板の傾斜角が制御される。

すなわち、可動斜板21c・22cはそれぞれ該可変容量型油圧ボンプ21および第1油圧モータ22の側方に配設された該斜板制御機構31a・31bによりそれぞれ斜板の傾斜角が制御される。

【0033】上記構成において、可変容量型油圧ボンプ21および第1油圧モータ22の斜板は可動式であり、第2油圧モータ23の斜板は固定式となっている。第1油圧モータ22の容量を一定とした場合には、可変容量型油圧ボンプ21の容量を変化させることにより、当年22による作動油の吐出量を多くすることにより、出力軸22aの回転数を増し、吐出量を少なくすることにより、出力軸22の容量を変化させることにより、変速操作を行うことができる。また、可変容量型型にボンプ21の容量を一定とした場合には、第1油圧モータ22の容量を変化させることにより、変速操作をうことができる。該第1油圧モータ22の容量を増大させることにより、出力軸22aの回転数が減少する。

【0034】第1油圧モータ22は可動斜板22cによ り容量を調節できると共に、作動油の吐出方向も制御で きる構成になっている。このため、可変容量型油圧ポン プ21により、油路26に作動油が吐出される場合に、 該第1油圧モータ22の可動斜板22cにより、第1油 圧モータ22が同じく油路26に作動油を吐出するよう にした場合には、第1油圧モータ22の作動油の吐出量 と可変容量型油圧ポンプ21の作動油の吐出量の和によ り、第2油圧モータ23が駆動される。すなわち、第1 油圧モータ22の容量を可変に構成するため、該第1油 圧モータ22と油圧モータとして使用することも可能で あり、油圧ボンプとして使用することも可能である。す なわち、第1油圧モータ22の容量を可変に構成するた め、可変容量型油圧ポンプ21に対しての第1油圧モー タ22および第2油圧モータ23の容量、もしくは、可 変容量型油圧ポンプ21と第1油圧モータ22の吐出量 に対しての第2油圧モータ23の容量により変速操作が 行われるため、HST式変速機10の変速範囲を広く構 成することができる。

【0035】また、上記構成において、可変容量型油圧ポンプ21、第1油圧モータ22および第2油圧モータ23は同一の油路板32により接続され、該油路板32に設けた油路により可変容量型油圧ポンプ21、第1油圧モータ22および第2油圧モータ23が接続される。これにより、可変容量型油圧ポンプ21と第1油圧モータ22および第2油圧モータ23間の油圧配管が不要であり、部品および加工費を少なくし、HST式変速機10の構成がコンパクトになり、作業機への搭載性がよくなる。

【0036】前記HST式変速機10は可変容量型油圧ポンプ21および可変容量型の第1油圧モータ22が油

路板32の前面に配設されており、該可変容量型油圧ボ ンプ21および第1油圧モータ22の操作機構をHST 式変速機10の前部に集中できると共に、組み立て性を 良く構成でき、作業機への搭載性が向上する。また、H ST式変速装置10の別構成として、図28に示すごと く、第2油圧モータ23を可変容量形油圧モータ23v に構成することもできる。可変容量形油圧モータ23v は可変容量型油圧ポンプ21および第1油圧モータ22 の配設された油路板32の反対面に配設されており、該 可変容量形油圧モータ23vは可動斜板23sにより容 量を可変に構成されている。可変容量形油圧モータ23 vの出力軸23×は油路板32に挿嵌された位置におい て、第1油圧モータ22の出力軸22aの後端と接続部 材23 zにより接続されており、該出力軸22aと出力 軸23×が、ともに回動する構成になっている。これに より、一つの可変容量型油圧ポンプおよび二つの可変容 量型油圧モータにより油圧式無段変速機を構成でき、入 力軸と出力軸の高さ方向の距離を小さく構成でる。この ため、該油圧式無段変速機をコンパクトに構成できると ともに、作業機に対する搭載性を向上できる。

【0037】次に、図8において、HST式変速機10を油圧ボンプ21を可変容量型、第1油圧モータ22を可変容量型、第2油圧モータ23を固定容量形により構成した場合のHST式変速機10の操作構成について説明する。可変容量型油圧ボンプ21はエンジン3により駆動され、該駆動力により作動油を吐出し、第1油圧モータ22および第2油圧モータ23を駆動する。第1油圧モータ22および第2油圧モータ23には出力軸24が接続されており、該出力軸24を介してディファレンシャルギヤ5aに駆動力が伝達され後輪5が駆動される。また、可変容量型油圧ボンプ21には該可変容量型油圧ボンプ21の可動斜板の角度を制御する操作ハンドル22aが接続されている。

【0038】可変容量型油圧ボンプ21の容量および作動油の吐出量を操作ハンドル21aにより制御することにより、速度および前後進を制御できる。また、操作ハンドル22aを操作することにより、第1油圧モータ22が第2油圧モータ23の作動油の吸入量の和を制御し、可変容量型油圧ボンプ21の作動油の吐出量に対しての出力軸24の回転比を制御できる。すなわち、操作ハンドル22aを操作し、第1油圧モータ22が第2油圧モータ23の作動油吸入側に作動油を吐出するように制御することで、第1油圧モータ22および第2油圧モータ23の作動油の吸入量の和は小さくなり、可変容量型油圧ボンプ21に対する出力軸24の回転数の比を増すことができる。操作ハンドル21aおよび操作ハンドル22aにより、変速範囲の広い変速操作を行うことができる。

【0039】また、図9に示すごとく、可変容量型油圧ポンプ21の可動斜板および第1油圧モータ22の可動斜板を、一つの操作ハンドル22bにより制御することもできる、操作ハンドル22bリンクを介して可変容量型油圧ポンプ21および第1油圧モータ22に接続されており、可変容量型油圧ポンプ21および第1油圧モータ22の容量を制御できる構成になっている。該操作ハンドル22bにより、変速操作を行うことにより、副変速の必要がなく、変速操作を単純化できる。

【0040】図10、図11に示すごとく、操作ハンド ル226の基部にはカムプレート22cが固設されてお り、操作ハンドル226の傾動に伴い傾動する構成にな っている。該カムプレート22cには両面に溝状カム2 1 d・22dが設けられている。該溝状カム21d・2 2 dにはカムフォロアー29・29さ遊嵌されており、 該カムフォロアー29・29は可変容量型油圧ポンプ2 1に接続したリンク機構29aおよび第1油圧モータ2 2に接続したリンク機構22bに接続している。カムフ ォロアー29・29は操作ハンドル226の傾動によ り、溝状カム21 d・22 dに沿って上下にのみ移動可 能に構成されており、該カムフォロアー29・29は上 下動によりリンク機構29a・29bが上下動しそれぞ れ接続した可変容量型油圧ポンプ21の斜板および第1 油圧モータ22の斜板を制御し、容量を変化させる構成 になっている。

【0041】溝状カム21d・22dは操作ハンドル2 2 bが中立位置に有る場合は可変容量型油圧ポンプ21 および第1油圧モータ22の可動斜板が中立位置になる ように構成されている。また、操作ハンドル22日を前 進側に傾動すると、溝状カム21 dによりカムフォロー 29該上昇し、可変容量型油圧ポンプ21に接続したリ ンク機構29aを上昇させる。該リンク機構29aが上 昇することにより、可変容量型油圧ポンプ21の作動油 が吐出され、第2油圧モータ23が駆動される。さらに 操作ハンドル22bを前進側に傾動すると、リンク機構 29 aは一定の高さに保たれ、溝状カム22 dによりリ ンク機構296に接続されたカムフォロアー29が下降 する。該リンク機構29bが可動することにより、第1 油圧モータ22の可動斜板が傾斜され、第2油圧モータ 23の作動油吸入側に作動油を吐出し、出力軸の回転が 増す。これにより、前進側の増速が行われる。

【0042】操作ハンドル22bを後進側に傾動すると、溝状カム21dによりカムフォロアー29が降下し、リンク機構29aが下降する。該リンク機構29aの降下により、可変容量型油圧ボンプ21の可動斜板が先進時とは反対側に傾斜されるとともに、作動油の吐出方向が逆になる。これにより、第1油圧モータ22が前進側とは逆方向に駆動され、後輪うが後進側に駆動される。さらに操作ハンドル22bを後進側に傾動すると、溝状カム21dに遊嵌したカムフォロアー29により、

さらにリンク機構29aが下降するとともに、溝状カム22dに遊嵌したカムフォロアー29により、リンク機構29bが降下する。このため、第2油圧モータ23に対する作動油の吐出量が増し、後進側に増速する。

【0043】上記のごとく、操作ハンドル22bに連動したカムプレート22cにより可変容量型油圧ボンプ21および第1油圧モータ22を制御し、変速操作を行うことが可能である。このため、副変速が必要なく、変速比の範囲の広い変速機の変速操作を容易に行うことができる。

【0044】また、図12に示すごとく、操作ハンドル21hに接続され、可変容量型油圧ボンプ21および第1油圧モータ22の容量の制御を行う斜板制御機構21gにより、変速操作を行なうことも可能である。該斜板制御機構21gには操作ハンドル21hのの位置により、対応した可変容量型油圧ボンプ21もしくは第1油圧モータ22の斜板を傾動させる構成になっている。斜板制御機構21gの構成としては、ポジションセンサーにより、操作ハンドル21hの位置を検出し、該検出に対応して、リニアソレノイドにより可変容量型油圧ボンプ21および第1油圧モータ22の斜板を制御する構成が考えられる。上記のごとく、変速機を構成することにより、容易な構成により可変容量型油圧ボンプ21に対して、油圧モータの容量が大きい変速機構成でき、該変速機を操作ハンドル21hにより容易に変速できる

【0045】図13乃至図16において、1つの油圧ポンプおよび2つの油圧モータにより構成されるHST式変速機の他の構成について説明する。HST式変速機うちにおいて、油路板41の片側の面には油圧ポンプ47および第1油圧モータ48および第2油圧モータ49が配設されており、該油路板41に固設されたハウジング42により被装されている。該油圧ポンプ47の入力軸43はハウジング42より突出した構成になっており、該入力軸43に駆動力が伝達され油圧ポンプ47が駆動される。該油圧ポンプ47は、前述のHST式変速機10における構成と同じく、第1油圧モータ48および第2油圧モータ49と油路板41に設けられた油路により接続されてり、該油圧ポンプ47の作動油の吐出により接1油圧モータ48および第2油圧モータ49が駆動される構成になっている。

【0046】第1油圧モータ48の出力転44および第2油圧モータ49の出力軸51は油路板41のハウジング42が配設された側面とは反対側に突出しており、該出力軸44および出力軸51にはそれぞれギヤ45およびギヤ46は互いに噛合しており、出力軸44の回転に対して出力軸51の回転が一定の比になるように構成されている。該HST式変速機55において、油圧ボンブ47および第1油圧モータ48を可変容量型とし、第2油圧

モータ49を、固定容量形に構成することも可能である。

【0047】上記のごとく、油路板41の片側の面に油 圧ポンプ47および第1油圧モータ48および第2油圧 モータ49を配設するとともに、該油路板41に固設し たハウジング42により被装するHST式変速機55を 構成することにより、油圧ポンプ47と第1油圧モータ 48および第2油圧モータ49が油路板41に同一面に 配設されるため、該HST式変速機55の前後長さを短 く構成することができる。また、油圧ポンプ47と第1 油圧モータ48および第2油圧モータ49を被装するハ ウジング42が一つで済むため、HST式変速機55の 組み立て性が良いとともに、製造コストを低減できる。 【0048】次に、図17乃至図20において、HST 式変速機75の構成について説明する。HST式変速機 75において、油路板61の一方の側面に油圧ポンプ6 5が配設されており、該油圧ポンプ65はハウジング6 2に被装されている。該油圧ポンプ65の入力軸64は ハウジング62より突出しており、該入力軸64を介し て駆動力が該油圧ポンプ65に入力される。該油路板6 1の油圧ポンプ6ラが配設された面とは反対側の面には 第1油圧モータ71および第2油圧モータ72が配設さ れており、該ハウジング63に被装されている。また、 第1油圧モータ71の出力軸67および第2油圧モータ 72の出力軸68はハウジング63より突出しており、 該出力軸67および出力軸68にはギヤ676およびギ ヤ686がそれぞれ挿嵌固定されている。該ギヤ676 およびギヤ686は互いに噛合しており、出力軸67と 出力軸66が一定の回転比になるように構成されてい

【0049】上記のごとく、油圧ポンプ6うと油圧モータ71・72が油路板61を介して反対側に配設された該HST式変速機75を構成することにより、入力軸と出力軸の軸間距離を小さくすることができる。これにより、HST式変速機75の高さを小さくすることができる。

【0050】また、上記の構成において、第1油圧モータ71および第2油圧モータ72を可変容量型油圧モータにより構成し、該第1油圧モータ71および第2油圧 モータ72を油圧閉回路内でタンデムに構成することができる。第1油圧モータ71および第2油圧モータ72 が接続されている油路板61に設けた油路により、該第1油圧モータ71および第2油圧モータ72ぞれに油圧ボンプ65に並列に油路が接続される構成をとることができる。該構成において、油圧ボンプ65に対して第1油圧モータ71および第2油圧モータ72の容を変化させることにより、変速操作を行うことができる。また、油路板61に設けた油路により第1油圧モータ71および第2油圧モータ72が接続されるため、HST式変速機75のメイン油圧回路が前記油路板61に構成

されるため、油圧配管により油圧ボンプ65、第1油圧モータ71、第2油圧モータ72を接続する必要がなく、該HST式変速機75をコンパクトに構成できる。【0051】次に油圧ボンプを可変容量型にし、2つの油圧モータを2段式可変容量型に構成したHST式変速機の構成について説明する。図21において、HST式変速機81は可変容量型油圧ボンプ82、該可変容量型油圧ボンプ82に油路85により接続される第1油圧モータ83、および第2油圧モータ84により構成されている。第1油圧モータ83と第2油圧モータ83および第2油圧モータ84が同一方向、同一回転速度で回転する構成になっている。

【0052】また、第1油圧モータ83および第2油圧 モータ84はともに、斜板の傾斜角により容量を調節す る油圧モータであり、該斜板の傾斜角を2段階に調節す る2段式可変容量型油圧モータにより構成されている。 第1油圧モータ83は容量がVacc/ revもしくは Occ/revの2段階に調節される構成になってお り、第2油圧モータ84は容量がVb1cc/revも しくはVb2cc/revの2段階に調節される構成に なっている。すなわち、第1油圧モータ83の容量Va・ cc/revに対していて第2油圧モータ84の容量を Vb1cc/revもしくはVb2cc/revに、ま た、第1油圧モータ83の容量0cc/revに対して いて第2油圧モータ84の容量をVb1ccょ revも しくはVb2cc/revに調節することにより、4段 階の変速操作を行うことができる。第1油圧モータ83 および第2油圧モータ84により一つの油圧モータが構 成されると考える場合、可変容量型油圧ポンプ82に対 して第1油圧モータ83および第2油圧モータ84によ り構成される油圧モータの容量を4段階に調節でき、該 構成により4段階の速度比を有する副変速機構を構成す ることができる。このため、可変容量型油圧ポンプ82 の容量を調節することにより行う主変速手段と四段階の 副変速手段を有するHST式変速機81を構成すること ができる。

【0053】第1油圧モータ83および第2油圧モータ84をそれぞれ2段階に制御するため、該第1油圧モータ83および第2油圧モータ84の制御機構を簡便に行うことができる。また、第1油圧モータ83および第2油圧モータ84に掛かるコストを低減でき、安価にHST式変速機85を構成することができる。

【0054】また、上記構成においてVaを第1油圧モータ83の最大容量、Vb1を第2油圧モータ84の最大容量、Vb2を第2油圧モータ84の最小容量とすることで、第1油圧モータ83および第2油圧モータ84の容量をそれぞれ最大と最小の2段階に切換可能に構成することもできる。この場合、Vb2は容量0でないものとする。また、第1油圧モータ83の最小容量を0c

c/rev、Vb1およびVb2でない容量に構成することもできる。これにより、HST式変速機81をコンパクトかつ低コストで構成できるとともに、該HST式変速機81の操作機構をシンプルに構成できる。

【0055】さらに、HST式変速機81に油圧アクチュエータもしくは電動アクチュエータを装着し、上記の四段階の変速比を操作することもできる。

【0056】図24に示すごとく、可変容量型油圧ポン プ82の可動斜板は操作ハンドル82aにより操作し、 第1、第2油圧モータ83・84はアクチュエータ83 a · 84aにより制御する機構を実施することもでき る。アクチュエータ83a・84aは図23に示すごと く、斜板操作ピストン91および油路切換弁92により 構成されている。該油路切換弁92には油圧ポンプ93 より作動油が供給され、該油路切換弁92を摺動するこ とにより、斜板操作ピストン91を操作する構成になっ ている。該斜板操作ピストン91は第1、第2油圧モー タ83・84の斜板にリンク機構を介してそれぞれ別個 に接続されており、該斜板操作ピストン91の摺動によ り、第1、第2油圧モータ83・84の斜板の傾斜角が 制御される。油路切換弁92には二通りの油路が設けら れており、第2油圧モータ84の斜板の傾斜角を2段階 に制御する構成になっている。上記の油路切換弁92の 摺動を電磁ソレノイド等により切り換え、第1、第2油 圧モータ83・84の斜板制御を行うことも可能であ

【0057】図25に示すごとく、第1油圧モータ83 に斜板にはリンク機構を介して斜板操作ピストン101 が接続されており、該操作ピストン101には油路切換 電磁弁102が接続されている。該電磁弁102により 油圧ポンプより供給される作動油の方向を制御すること により、該操作ピストン101を伸縮させ、第1油圧モ ータ83の斜板を制御する構成になっている。また、第 2油圧モータ84の斜板は油路切換電磁弁92に接続さ れた斜板操作ピストン91により制御される。該油路切 換電磁弁102および油路切換電磁弁92は配電盤94 に接続されており、該配電盤94には速度切換スイッチ 96・96・96・96および電源95が接続されてい る。配電盤94において、電源95の油路切換電磁弁1 02、油路切換電磁弁92への電力供給が制御される。 第1油圧モータ83の容量の2段切換、第2油圧モータ 84の容量の2段切換を配電盤94において制御でき、 該制御を配電盤94に接続された速度切換スイッチ96 ・96・96・96により行うことができる。

【0058】4つの速度切換スイッチ96・96・96・96・96・96にはそれぞれ、油路切換電磁弁102および油路切換電磁弁92ともにオフ、油路切換電磁弁102のみオン、油路切換電磁弁102および油路切換電磁弁92ともにオンの4種の制御が対応している。すなわち、4つの速度切換スイッチ9

6 · 96 · 96 · 96 の何れかを選択することにより、 四段階の変速を行うことができる。

【0059】また、図26に示すごとく、カム114お よび油路切換弁112・113により第1油圧モータ8 3、第2油圧モータ84を制御することもできる。斜板 操作ピストン91の摺動を制御する油路切換弁113、 斜板操作ピストン101の摺動を制御する油路切換弁1 1 2はともに速度段切換変速操作ハンドル11 5に接続 されたカム114に当接するように構成されている。該 油路切換弁112および油路切換弁113はカム114 側に付勢されており、該油路切換弁112および油路切 換弁113はカム114との当接位置により、油路が切 り換えられる構成になっている。すなわち、カム114 の凹部により油路切換弁112・113が該カム114 側に摺動され、該カム114の凹部以外の部分により油 路切換弁112・113が該カム114より離れる方向 に摺動される。該カム114に設ける凹部により油路切 換弁112・113のオン、オフを制御できる構成にな っている。該カム114には、油路切換弁112および 油路切換弁113ともにオフ、油路切換弁112のみオ ン、油路切換弁113のみオン、油路切換弁112およ び油路切換弁113ともにオンの4種の制御が対応した 凹部が成形されており、該カム114の摺動により油路 切換弁112・113の切換を行なうことができる。す なわち、速度段切換変速操作ハンドル115の操作によ り、カム114を摺動し、油路切換弁112・113の 切換を行ない、第1油圧モータ83、第2油圧モータ8 4について、上記の4種の制御を行うことができる。 【0060】次に、図27において、アキシャル形油圧 ポンプPに対し、二個の油圧モータM1・M2を閉油圧 回路内で作動油が潤滑するように併設した油圧式無段変 速機において、該油圧ポンプPの容量および油圧モータ M1・M2の容量を変化させて変速操作を行う場合の操 作構成の一実施例について説明する。ここでのべる実施 例において、油圧モータM1・M2は前述のごとく、同 じ回転速度に成るように構成されている。図27は油圧 ポンプPおよび油圧モータM1の容量変化に対する出力 回転Rの関係を示すものである。グラフPVにおいて、 油圧ポンプPの容量をOから時間軸tに比例して容量を 増し、時間t1において容量Pmaxまで増加し、その ご容量をPmaxに維持する。グラフM1Vにおいて、 油圧モータM1の容量をM1maxに時間t1まで維持 し、この後時間軸もに比例して容量を減少させる。油圧 式無段変速機の回転出力Rは、油圧ポンプPの容量をP

 $R = P v \times (M \cdot 1 v + M \cdot 2 v)$

量をM2vとした場合、簡略的に、

と示される。すなわち、油圧モータM2の容量をM2b とし、上記のごとく油圧ポンプPおよび油圧モータM1 の容量を操作した場合には、油圧式無段変速機の回転出

v、油圧モータM1の容量をM1v油圧モータM2の容

力はR1に示されるように上昇する。また、油圧モータM2の容量をM2sとし、上記のごとく油圧ポンプPおよび油圧モータM1の容量を操作した場合には、油圧式無段変速機の回転出力はR2に示されるように上昇する。ここで、M2bとM2sの関係はグラフM2Vに示すごとく、M2b>M2sである。

【0061】上記の油圧ボンプPと油圧モータM1の容量操作は、油圧ボンプPの斜板位置が最大位置に違した後に油圧モータM1の斜板位置を最大位置より最小位置に向かう方向に行う操作に対応している。これにより、油圧ボンプPの斜板位置を最大位置に違した後に油圧モータM1の斜板位置を最大位置より最小位置に向かう方向に行うことにより、R1もしくはR2に示す回転出力お操作をおこなうことができる。また、上記のごとく、油圧モータM2の容量を小さくすることにより、回転出力の上昇率を上げることができ、容量を大きくすることにより、回転出力の上昇率を下げることができる。即ち、油圧モータM2の容量を二段階に可変に操作することにより、回転出力Rの制御を行う事ができる。

【0062】上記の油圧ボンプPと油圧モータM1・M2の操作は本発明の詳細に説明において記述した実施例を用いて実現可能であり、変速操作レバーと油圧ボンプPと油圧モータM1・M2によいり構成される油圧式無段変速装置をリンク機構等を介して操作することにより、一つの変速操作レバーを用いてよういに変速操作を行うことができる。また、油圧モータM2においてで変量型モータの下限容量を0以上とすることにより、下限が負になることに対して効率低下を防止することができる。すなわち、油圧ボンブM1と油圧モータM2の変速操作において重複操作部分を減少し、操作効率を向上できる。また、油圧モータM2の容量の下限が負になることによいり生じる駆動効率低下を防止することができる。

[0063]

【発明の効果】まず、請求項1に記載のごとく、アキシャル型油圧ボンプに対し、2個の油圧モータを開油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、該アキシャル型油圧ポンプは可変容量型油圧モータに、他の1個を可変容量型油圧モータに、他の1個を可変容量型油圧モータに構成して、可変容量型油圧ボンプの吐出量と前記可変容量型油圧モータの作動油の吸い込み量を制御することにより変速する構成としたので、副変速機が別途に必要でなくなり、該変速機の作業機械等への搭載性が向上する。また、変速比の大きいコンパクトな変速機を構成できる。

【0064】請求項2に記載のごとく、アキシャル型油 圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作 動油が循環するように併設した油圧式無段変速機におい て、アキシャル型油圧ポンプと定容量形油圧モータと可 変容量型油圧モータとを、閉油圧通路で互いに連通する 油路板を共有するように一体化したので、モータの斜板 可変機構が1個で済み、油圧ボンプおよび油圧モータ間 の油圧配管を不要とし、構成部品を少なくでき、製造コ ストを減少できる。また、変速機を簡潔に構成できるため、作業機械等への搭載性がます。

【0065】請求項3に記載のごとく、アキシャル型油 圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作 動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、アキシャル型油圧ボンプと可変容量型油圧モータと を油路板の同一面に、定容量形油圧モータを反対面にそれぞれタンデムに構成したので、該変速機を搭載した作 業機の操作リンク系統に対して油路板の両面に構成した 油圧ボンプおよび油圧モータからの接続の自由度が大き く、組立性および作業機械への搭載性が向上する。

【0066】請求項4に記載のごとく、アキシャル型油圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、アキシャル型油圧ポンプと可変容量型油圧モータとを油路板の同一面に、定容量形油圧モータを該油路板の反対面に構成し、一体成形され、油路板に貫通した出力軸を前記可変容量型油圧モータと定容量形油圧モータが共有するので、可変容量型油圧モータの出力軸と定容量形油圧モータが出圧モータの出力軸をボスなどにより接続する必要がなく、無段式油圧変速の前後長さを短く構成でき、コストを低減することができるとともに、搭載性が向上する。

【0067】請求項5に記載のごとく、可変容量型油圧ボンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、油圧モータの1個を固定容量型油圧モータに、他の1個を可変容量型油圧モータに構成して、可変容量型油圧モータの作動油の吸入排出方向を可逆に構成したので、変速比の範囲を大きくでき、さらに副変速機構を省略できる。

【0068】請求項6に記載のごとく、アキシャル型油 圧ボンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作 動油が循環するように併設した油圧式無段変速機におい て、一個の可変容量型油圧ポンプと2個の可変容量型油 圧モータとを一つの油路板を共有して一体化したので、 トラクタ等の移動形作業機に搭載する際には、該変速機 にさらに油圧配管を接続する必要がない。また、変速比 を大きくとれるため、副変速が不要となる。

【0069】請求項7に記載のごとく、アキシャル型油圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、一個の可変容量型油圧ポンプと一個の可変容量型油圧モータの取付けハウジングを共通化して、油路板の片面に配設し、該油路板の反対面に一個の可変モータを構成したので、該油圧ボンプと油圧モータとのハウジングの共用化による低コスト化を図ることができる。また、

変速比を大きくとれるため、副変速が不要となる。

【0070】請求項8に記載のごとく、アキシャル型油圧ボンプに対し、2個の可変容量型油圧モータとを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧式無段変速機において、2つの可変油圧モータを油圧閉回路内でタンデムに構成したので、変速機の幅寸法をコンパクトに構成でき、油圧回路の構成を簡潔にできる。また、油圧モータの出力軸のフリクションロスを低減できる。【0071】請求項9に記載のごとく、アキシャル型油圧ボンプにより2個の可変容量型油圧モータを駆動する油圧式無段変速機において、2つの油圧モータの下限の容量がそれぞれ異なるように、斜板角度の下限を設定し、該油圧モータをそれぞれ上限及び下限の2段階の容量調節を行なうため、簡便な構成により変速機構を構成でき、該変速機の変速操作を容易に行える。

【0072】請求項10に記載のごとく、アキシャル型油圧ポンプにより2個の油圧モータを駆動する油圧式無段変速機において、2個の油圧モータの斜板角度の最小値を2種設定し、最大と最小をそれぞれ組み合わせ、4種の容量を設定したので、容量可変機構を簡潔に構成でき、該変速の操作機構も簡便に構成できる。これにより、変速機の搭載性が向上するとともに、操作機構がコンパクト、低コスト化を図れる。

【0073】請求項11に記載のごとく、一つのアキシャル型油圧ボンプに対し、2個の可変容量型油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧無段変速機において、2個の油圧モータの斜板角度の最小値を2種設定し、該斜板は、油圧ピストンまたは電動アクチュエータ等の駆動機構で駆動され、最小・最大の2位置設定でき、操作ハンドルの4位置に対応させて4種の容量を設定したので、変速機の操作を容易に行うことができる。また、操作機構がシンプルになり低コスト化が可能であり、該変速機をコンパクトに構成し、搭載性を向上できる。

【0074】請求項12に記載のごとく、アキシャル型油圧ボンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で作動油が循環するように併設した油圧無段変速機において、可変容量型ボンプの斜板位置がプラス方向最大位置あるいはマイナス方向最大位置に達した後に、可変容量型モータの斜板位置を最大位置に操作可能に構成したので、該油圧無段変速機により広範囲の変速操作を行うことができ、該変速操作を円滑に行うことができる。このため、油圧無段変速機を構成する油圧ボンプおよび油圧モータに掛かる負荷を軽減でき、操作性が良く耐久性のある油圧無段変速機を構成できる。また、該油圧無段変速機を構成できる。また、該油圧無段変速機を操作レバーを1本化して容易に操作を行えるため、操作レバーの1本化によるイージーオペレーションを実現できる。

【0075】請求項13に記載のごとく、アキシャル型 油圧ポンプに対し、2個の油圧モータを閉油圧回路内で 作動油が循環するように併設した油圧無段変速機において、1個のモータを可変容量型油圧モータとし、他の1個を斜板角度の上限・下限の2段階の容量調節を可能な方式の油圧モータとするので、可変容量型モータの下限容量を0以上とすることにより、下限が負になることに対して効率低下を防止することができる。すなわち、2つの油圧ボンプの変速操作において重複操作部分を減少し、操作効率を向上できる。また、一方の油圧モータの容量の下限が負になることによいり生じる駆動効率低下を防止することができる。

【図面の簡単な説明】

- 【図1】本発明の実施例である作業車の側面図である。
- 【図2】同じく平面図である。
- 【図3】変速機の変速機構を示す模式図である。
- 【図4】変速機の操作機構の一例を示す模式図である。
- 【図5】変速機の側面断面図である。
- 【図6】変速機の正面図である。
- 【図7】変速機の油路板の構成を示す平面図である。
- 【図8】変速機の2つのレバーによる操作機構を示す図である。
- 【図9】変速機の1つのレバーによる操作機構を示す図である。
- 【図10】図9における操作機構のレバー基部の構成を示す側面図である。
- 【図11】同じく正面断面図である。
- 【図12】変速機の1つのレバーによる操作機構の別構成を示す図である。
- 【図13】デルタ型配置の変速機の構成を示す正面図で ある。
- 【図14】同じく側面図である。
- 【図15】同じく後面図である。
- 【図16】同じく平面図である。
- 【図17】Z型配置の変速機の構成を示す正面図である。
- 【図18】同じく側面図である。
- 【図19】同じく後面図である。
- 【図20】同じく平面図である。
- 【図21】2段可変容量型油圧モータを2個用いた変速 機の構成を示す模式図である。
- 【図22】可変容量型油圧モータを1個、2段可変容量型油圧モータを1個用いた変速機の操作機構を示す模式図である。
- 【図23】2段切換容量型油圧モータの斜板傾動手段の 機構を示す模式図である。
- 【図24】2段可変容量型油圧モータを2個用いた変速 機の操作構成を示す模式図である。
- 【図25】図24における変速機の変速段切換機構を示す模式図である。
- 【図26】カムによる2段可変油圧モータの操作構成を示す模式図である。

【図27】油圧ポンプおよび油圧モータの容量変化に対する出力回転の関係を示す図である。

【図28】一つの可変容量型油圧ポンプと二つの可変容量型油圧モータにより構成される油圧式無段変速機構を示す側面断面図である。

【図29】エンジンの出力と回転数の関係を示す図である。

【図30】変速による車速とエンジンの出力の関係を示す図である。

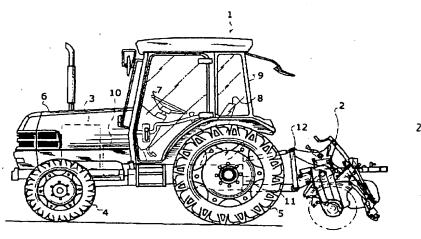
【図31】HST式変速機を用いた変速による出力トルクと出力回転数の関係を示す図である。

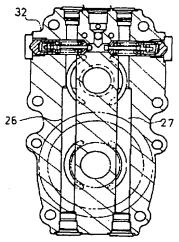
【符号の説明】

- 3 エンジン
- 10 HST式変速機
- 21 可変容量型油圧ポンプ
- 22 第1油圧モータ
- 23 第2油圧モータ
- 24 出力軸
- 27 変速機構
- 31 ハウジング
- 32 油路板
- 33 ハウジング

【図1】

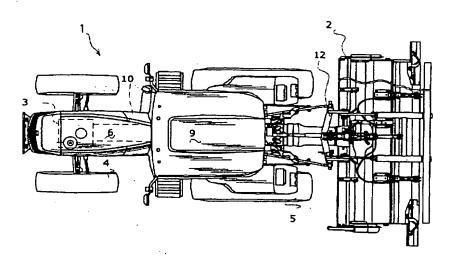


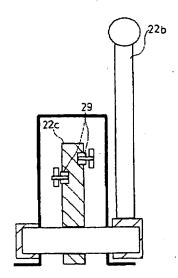




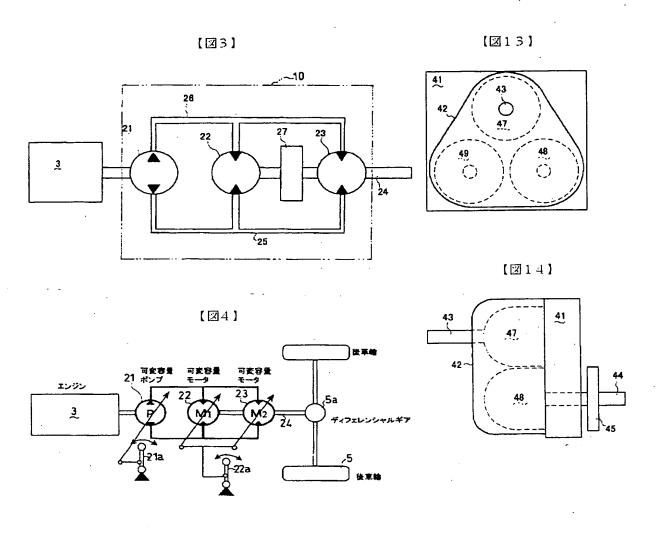
【図2】

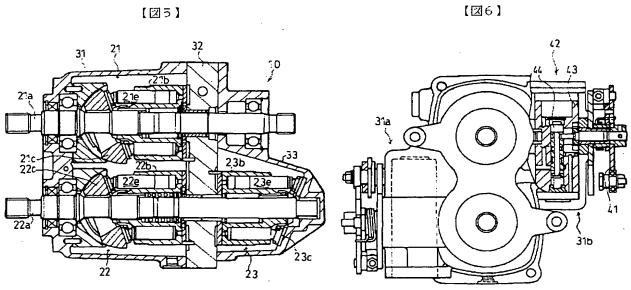
【図11】

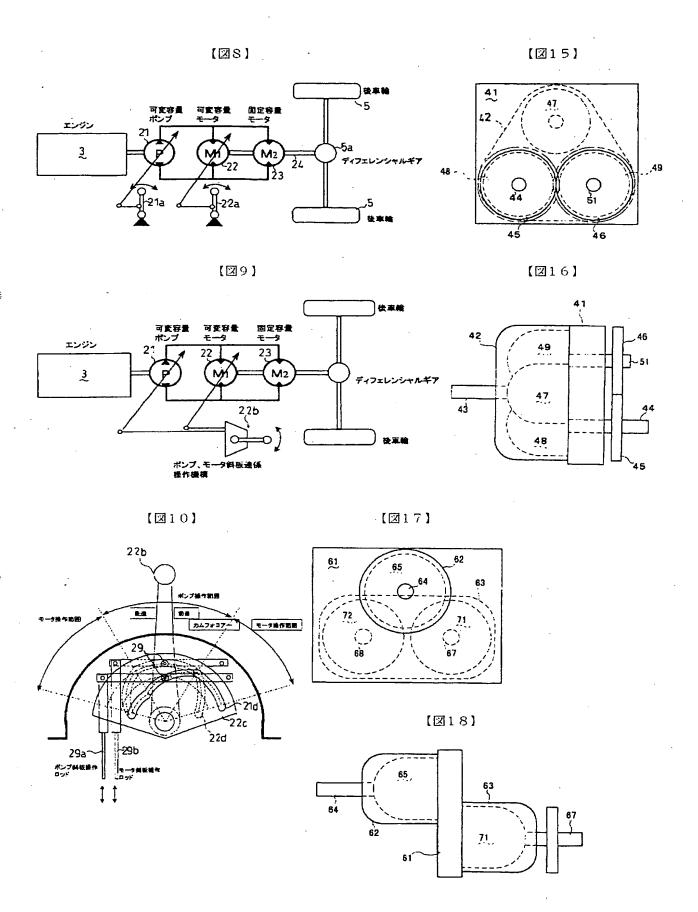


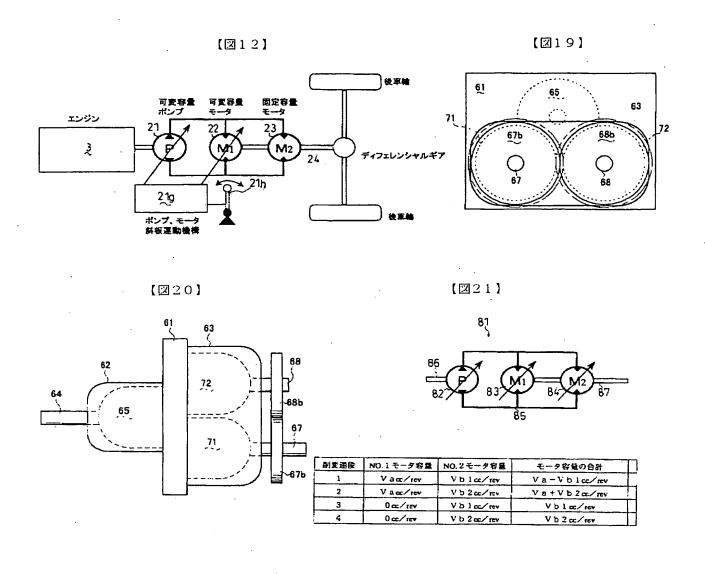


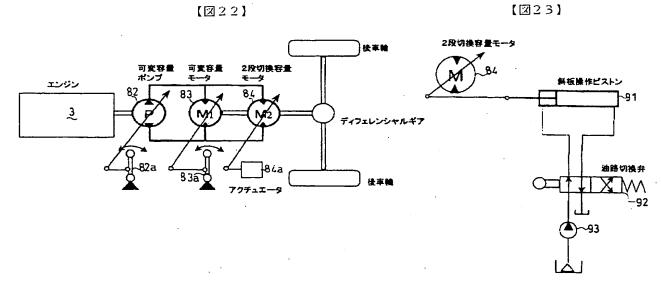
カムプレート



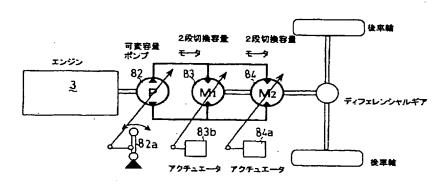




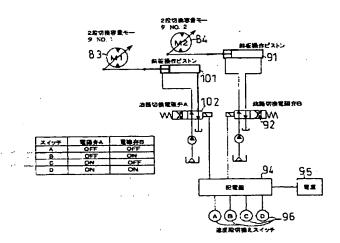




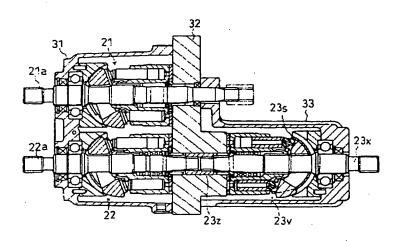
【図24】



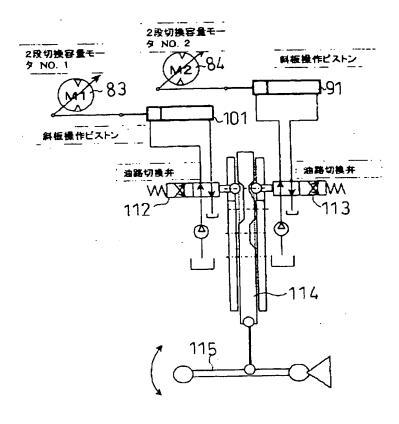
【図25】



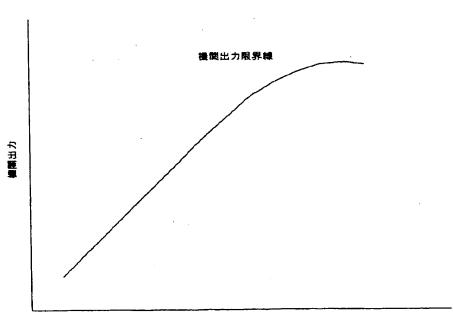
【図28】



【図26】

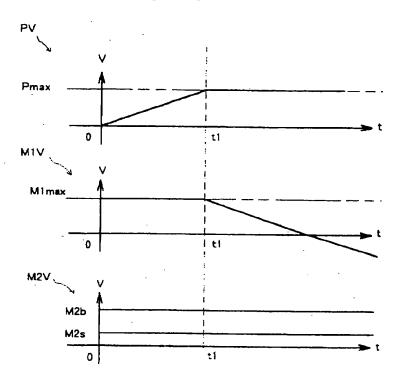


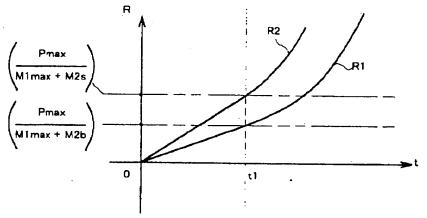
【図29】



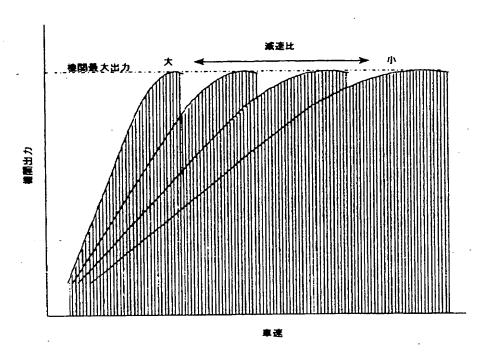
機關回転數



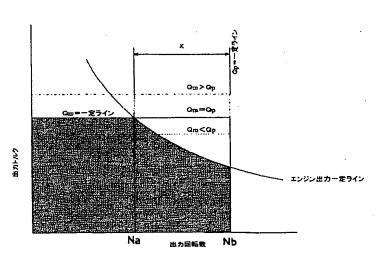




【図30】







フロントページの続き

(72)発明者 坂本 訓彦 大阪府大阪市北区茶屋町1番32号 ヤンマ ーディーゼル株式会社内

(21))00-220737 (P2000-22JL8

F ターム(参考) 3H089 AA21 AA46 AA73 AA74 AA76 CC08 CC09 CC13 DA03 EE18 EE31 GG02 HH01 HH16 JJ01 JJ02 JJ07 JJ08 JJ16 JJ17 3J053 AA01 AB02 AB21 AB46 AB50 FA10 FB01 FB06